FISC PERTO 28 JAN 2005 (12)特許協力条約に基づいて公開された国際出

(19) 世界知的所有権機関 国際事務局



A SERVE BUILDIN IN DESIDE HERD BERKE BERKE BERKE FOR DER BERKE BUILD BUILD BUILD BUILD BUILD BUILD BUILD BUILD

(43) 国際公開日 2004 年3 月11 日 (11.03.2004)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 2004/020517 A1

(51) 国際特許分類7:

C08L 21/00, 23/10, C08K 5/14

(72) 発明者; および

(21) 国際出願番号:

PCT/JP2003/010738

(75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 今井 正 (IMAI,Tadashi) [JP/JP]; 〒299-0108 千葉県 市原市 千 種海岸 3 三井化学株式会社内 Chiba (JP).

(22) 国際出願日:

2003 年8 月26 日 (26.08.2003)

(81) 指定国 (国内): CN, JP, KR, US.

(25) 国際出願の言語:

日本語

(26) 国際公開の言語:

日本語

Љ

(84) 指定国(広域): ヨーロッパ特許 (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR).

(30) 優先権データ:

特願2002-246568 2002

2002年8月27日(27.08.2002)

添付公開書類:

一 国際調査報告書

(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 三井化 学株式会社 (MITSUI CHEMICALS, INC.) [JP/JP]; 〒 105-7117 東京都港区東新橋一丁目5番2号 Tokyo (JP). 2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイダンスノート」を参照。



(54) 発明の名称: 熱可塑性エラストマーおよびその成形体

(57) Abstract: A thermoplastic elastomer excellent in rubber elasticity and extrudability and a molded object thereof. The thermoplastic elastomer comprises a partly or wholly crosslinked rubber (A), an isotactic polypropylene (B) having an isotactic pentad content of 0.8 or higher, a syndiotactic polypropylene (C) having a syndiotactic pentad content of 0.6 or higher, and a softener (D), the content of the syndiotactic polypropylene (C) being in the range of 0.5 to 10 wt.% based on the sum of the crosslinked rubber (A), isotactic polypropylene (B), syndiotactic polypropylene (C), and softener (D), the thermoplastic elastomer having a melt flow rate of 0.01 to 1,000 g/10 min as measured in accordance with ASTM D1238 at 230°C under a load of 10 kg. The molded object is obtained by extrusion-molding the elastomer.

(57) 要約: 本発明は、ゴム弾性、押出成形性に優れた熱可塑性エラストマーおよびその成形体を提供することを目的とする。本発明は、一部または全部が架橋されたゴム(A)、アイソタクティックペンタッド分率が0.8以上であるアイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックペンタッド分率が0.6以上であり、シンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)を含み、前記架橋されたゴム(A)、アイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)の合計100重量%に対してシンジオタクティックポリプロピレン(C)が0.5~10重量%の範囲にあり、ASTM D1238、230℃、10kg荷重で測定したメルトフローレートが0.01~1000g/10分である熱可塑性エラストマーである。また本発明は、前記エラストマーを押出成形加工してなる成形体である。





明細書

熱可塑性エラストマーおよびその成形体

5 技術分野

本発明は、オレフィン系熱可塑性エラストマーおよびその成形体に関し、押出成形により製造される製品に好適な熱可塑性エラストマーおよびその成形体に関する。

背景技術

10 従来、一般的に、自動車部品あるいは電気・電子部品、建築部品としてエチレン・プロピレン・非共役ジエン三元共重合体(EPDM)のゴム配合物からなる押出加硫成形品が低硬度かつゴム弾性が要求される部品において用いられてきた。

他方、いろいろな用途でのシール用材料として、エチレン・プロピレン・非共役ジエン三元共重合体(EPDM)を使用した加硫ゴムに代わって、生産性、環境対応性および軽量化の見地から、加硫工程が不要な熱可塑性エラストマーが使用され始めている。

- 15 化の見地から、加硫工程が不要な熱可型性エフストマーが使用され始めている。 熱可塑性エラストマーの組成に関する技術としては、エチレン・プロピレン (・非共役ジ エン) 共重合体と結晶性ポリオレフィンを動的架橋するものが公知の技術であるが、特に 物性および成形性を考慮すると結晶性ポリオレフィンとしてアイソタクティックポリプロ ピレンが用いられてきた。
- 20 しかしながら、一般に従来の熱可塑性エラストマーでは、加硫ゴムに比較して圧縮永久歪みを指標とするゴム弾性に劣る点で十分とは言えず、そのゴム弾性を改善しようとして架橋剤等を増量すると、架橋度の上昇により成形品の流動性が悪化して外観が悪化したり、押出成形時に目やにがダイスに付着して成形品外観を悪化させる問題があり、押出成形性が十分ではなかった。
- 25 一方、結晶性ポリオレフィンとしてシンジオタクティックポリプロピレンを用いた熱可塑性エラストマーも例えば特開平6-287368号公報、特開平7-247388号公報、特開2000-355644号公報に記載されている。

本発明は、上記のような従来技術に伴う問題を解決しようとするものであって、従来の 熱可塑性エラストマーよりも優れた押出成形性が得られる熱可塑性エラストマーおよびそ の成形体を提供することを目的としている。

発明の開示

特に押出成形体が好ましい。

30

45

本発明の熱可塑性エラストマーは、一部または全部が架橋されたゴム(A)、アイソタクティックペンタッド分率が0.8以上であるアイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックペンタッド分率が0.6以上であるシンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)を含み、前記架橋されたゴム(A)、アイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)の合計100重量%に対してシンジオタクティックポリプロピレン(C)が0.5~10重量%の範囲にあり、ASTM D1238、230℃、10kg荷重で測定したメルトフローレートが0.01~1000g/10分である熱可塑性エラストマーである。また、本発明の成形体は、前記した本発明の熱可塑性エラストマーを成形加工してなり、

熱可塑性エラストマー

本発明の熱可塑性エラストマーは、一部または全部が架橋されたゴム(A)、アイソタクティックペンタッド分率が0.8以上であるアイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックペンタッド分率が0.6以上であるシンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)を含み、前記架橋されたゴム(A)、アイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)の合計100重量%に対してシンジオタクティックポリプロピレン(C)が0.5~10重量%

30

45



の範囲にあり、ASTM D1238、230°C、10kg荷重で測定したメルトフロー レートが0.01~1000g/10分である熱可塑性エラストマーである。

熱可塑性エラストマーとは、ゴムと類似の物理的性質、たとえば柔軟性や反発弾性を有し、通常のゴムと対照的に熱可塑性プラスチックとして加工できるものであり、このような説明は、たとえば高分子大辞典(丸善株式会社、1994年刊)においてなされている。

前記した本発明の熱可塑性エラストマーは、

一部または全部が架橋されたゴム (A) を好ましくは $5\sim94$ 重量%、より好ましくは $10\sim90$ 重量%、さらに好ましくは $15\sim85$ 重量%含有し、

アイソタクティックペンタッド分率が 0.8以上であるアイソタクティックポリプロピレ 10 ν (B)を好ましくは 4.5~85重量%、好ましくは 7.5~80重量%、さらに好ましくは 10~75重量% 含有し、

シンジオタクティックペンタッド分率が 0.6 以上であるシンジオタクティックポリプロピレン (C) を $0.5 \sim 10$ 重量%、好ましくは $1 \sim 9$ 重量%、より好ましくは $1.5 \sim 8.5$ 重量%含有し、

15 軟化剤(D)を好ましくは $1 \sim 60$ 重量%、より好ましくは $5 \sim 50$ 重量%含有している。 ((A)、(B)、(C)、(D) の合計を 100 重量%とする。) また、シンジオタクティックポリプロピレン (C) とアイソタクティックポリプロピレン の重量比 $\{(C) / (B)\}$ が 0 を超え 1 未満であること好ましく、0 0 $5 \sim 0$ 0 0 の範囲であることがより好ましい。

20 一部または全部が架橋されたゴム (A) の含有量が上記範囲であると適度な柔らかさ (硬さ) を有する熱可塑性エラストマーが得られる。

アイソタクティックポリプロピレン (B) の含有量が上記範囲であると、適度な柔らかさ (硬さ)を有し、熱可塑性エラストマーとして十分な流動性をもつ熱可塑性エラストマー が得られる。

25 シンジオタクティックポリプロピレン (C) の含有量が上記範囲であると、押出成形時に ガイドロールに成形品が巻き付きにくくなるため成形性がよく、かつ目やにの発生が少な いので好ましい。

前記した本発明の熱可塑性エラストマーは、例えば次の(1)または(2)の製法により得ることができ、(1)の製法により得られた熱可塑性エラストマーが好ましい。

- (1) ゴム成分 (A1)、アイソタクティックポリプロピレン (B)、シンジオタクティックポリプロピレン (C)、および軟化剤 (D) を含む混合物を架橋剤の存在下に動的に熱処理して熱可塑性エラストマーを製造する方法。
- (2) ゴム成分(A1)、ポリプロピレン、および軟化剤(D)を含む混合物を、架橋剤(E) の存在下に動的に熱処理した後に、さらにポリプロピレンを添加して溶融混練することにより熱可塑性エラストマーを製造する方法。(ここでポリプロピレンはアイソタクティックポリプロピレン(B)及び/又はシンジオタクティックポリプロピレン(C)を示す。)アイソタクティックポリプロピレン(B)は、架橋前に添加しても架橋後に添加してもよい。シンジオタクティックポリプロピレン(C)は、架橋前に添加しても架橋後に添加してもよいが、架橋後に添加するのが好ましい。より具体的にはゴム成分(A1)、アイソタクティックポリプロピレン(B)、および軟化剤(D)を含む混合物を、架橋剤(E)の存在下に動的に熱処理した後に、さらにシンジオタクティックポリプロピレン(C)を添加して溶融混練することにより熱可塑性エラストマーを製造する方法が挙げられる。

ここに、「動的に熱処理する」とは、溶融状態で混練することをいう(以下、同じ。)。 本発明における動的な熱処理は、非開放型の装置中で行なうことが好ましく、また窒素、 炭酸ガス等の不活性ガス雰囲気下で行なうことが好ましい。

その混練温度は、通常 $150\sim280$ \mathbb{C} 、好ましくは $170\sim240$ \mathbb{C} である。混練時間は、通常 $1\sim20$ 分間、好ましくは $3\sim10$ 分間である。また、加えられる剪断力は、剪断速度として通常 $10\sim100$, 000 s e c $^{-1}$ 、好ましくは $100\sim50$, 000 s e c $^{-1}$ である。

WO 2004/020517



混練装置としては、ミキシングロール、インテンシブミキサー(たとえばバンバリーミキサー、ニーダー)、一軸または二軸押出機等を用い得るが、非開放型の装置が好ましい。 本発明によれば、上述した動的な熱処理によって、ゴム成分の一部または全部が架橋された状態の熱可塑性エラストマーが得られる。

上記のようにして得られる、本発明に係る熱可塑性エラストマーのメルトフローレート(MFR; ASTM D 1238, 230 $^{\circ}$ C、10kg荷重)は、通常0.01 $^{\circ}$ 1000g/10分、好ましくは0.05 $^{\circ}$ 10分、さらに好ましくは0.1 $^{\circ}$ 70g/10分である。メルトフローレートが上記範囲内にある熱可塑性エラストマーは、成形性に優れている。

10 本発明の熱可塑性エラストマーは、以下の方法により測定されるゲル分率が 5 重量% 以上であることが好ましく、15~94重量%であることがより好ましい。

ゲル分率の測定方法

試料として熱可塑性エラストマーのペレットを約100mg秤量し、325メッシュのスクリーンに包んで、密閉容器中にてこのペレットに対して充分な量である30m1のp-キシレンに、140℃で24時間浸漬する。

次に、この試料を濾紙上に取り出し、80℃にて2時間以上恒量になるまで乾燥する。ゲル分率は、次式で表わされる。

ゲル分率 [重量%] = $[p-+シレン浸漬後の試料乾燥重量/p-+シレン浸漬前の試料 重量] <math>\times 100$

20

25

30

35

15

<u> ゴム成分(A1)</u>

本発明の一部または全部が架橋されたゴム(A)の原料として用いられるゴム成分(A 1)としては、ガラス転移温度(T g)が-30 \odot 以下であることが好ましい。 また、本発明で用いられるゴム成分(A 1)としては、D S C 法により求められる結晶化度が 10 %未満であることが好ましい。

このようなゴム成分(A1)としては、例えばポリプタジエン、ポリ(スチレンープタジエン)、ポリ(アクリロニトリルーブタジエン)等のジエン系ゴム及び上記ジエン系ゴムを水素添加した飽和ゴム、イソプレンゴム、クロロプレンゴム、ポリアクリル酸ブチル等のアクリル系ゴム及びエチレンープロピレン共重合体ゴム、エチレンープロピレンージエンモノマー共重合体ゴム、エチレンーオクテン共重合体ゴム等を挙げることができる。

ゴム成分(A1)の中でも、特にエチレン・ α ーオレフィン (・非共役ポリエン) 共重合体ゴムが好ましい。

本発明で用いられるエチレン・ α ーオレフィン (・非共役ポリエン) 共重合体ゴムは、エチレンと α ーオレフィンと必要に応じて非共役ポリエンとの共重合体ゴムであって、たとえばエチレン・ α ーオレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム (a 1)、エチレン・ α ーオレフィン共重合体ゴム (a 2) が挙げられる。

本発明で用いられるエチレン・ α -オレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム (a 1) は、エチレン、炭素原子数 3 ~ 2 0 の α -オレフィンおよび非共役ポリエンからなるオレフィン系共重合体ゴムである。

炭素原子数3~20のα-オレフィンとしては、具体的には、プロピレン、1ーブテン、4ーメチルペンテンー1、1ーヘキセン、1ーヘプテン、1ーオクテン、1ーノネン、1ーデセン、1ーウンデセン、1ードデセン、1ートリデセン、1ーテトラデセン、1ーペンタデセン、1ーヘキサデセン、1ーヘプタデセン、1ーノナデセン、1ーエイコセン、9ーメチルデセンー1、11ーメチルドデセンー1、12ーエチルテトラデセンー1などが挙げられる。中でも、プロピレン、1ーブテン、4ーメチルペンテンー1、1ーヘキセン、1ーオクテンが好ましい。とりわけプロピレンが好ましい。

これらのα-オレフィンは、単独で、または2種以上組合わせて用いられる。

また、非共役ポリエンとしては、具体的には、

1, 4-ヘキサジエン、3-メチル-1, 4-ヘキサジエン、4-メチル-1, 4-ヘキ

25

30

40



サジエン、5-メチルー1, 4-ヘキサジエン、4, 5-ジメチルー1, 4-ヘキサジエン、7-メチルー1, 6-オクタジエン、8-メチルー4-エチリデンー1, 7-ノナジエン、4-エチリデンー1, 7-ウンデカジエン等の鎖状非共役ジエン;

メチルテトラヒドロインデン、5-エチリデン-2-ノルボルネン、5-メチレン-2-ノルボルネン、5-イソプロピリデン-2-ノルボルネン、5-ビニリデン-2-ノルボ ルネン、6-クロロメチル-5-イソプロペニル-2-ノルボルネン、5-ビニル-2-ノルボルネン、5-イソプロペニル-2-ノルボルネン、5-イソプテニル-2-ノルボ ルネン、シクロペンタジエン、ノルボルナジエン等の環状非共役ジエン;

2, 3-ジイソプロピリデン-5-ノルボルネン、2-エチリデン-3-イソプロピリデ 10 ン-5-ノルボルネン、2-プロペニル-2, 2-ノルボルナジエン、4-エチリデン-8-メチル-1, 7-ナノジエン等のトリエンなどが挙げられる。中でも、<math>5-エチリデン-2-ノルボルネン、5-ビニル-2-ノルボルネン、シクロペンタジエン、4-エチリデン-8-メチル-1, 7-ナノジエンが好ましい。

本発明で用いられるエチレン・ α ーオレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム (a 1) は、エチレンから誘導される構成単位含量(エチレン含量)が50モル%以上、通常50 ~ 90 モル%、好ましくは60 ~ 85 モル%であり、炭素原子数3 ~ 20 0 α - オレフィンから誘導される構成単位含量(α - オレフィン含量)が50 モル%以下、通常50 ~ 10 モル%、好ましくは40 ~ 15 モル%であり、非共役ポリエン含量がヨウ素価で通常1 ~ 10 の会計は100 モル%とする。なお、エチレン・ α - オレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム (a 1) の組成は、13 - NMRによる測定で求められる。

本発明で用いられるエチレン・αーオレフィン・非共役ポリエン共重合体(a 1)は、その製造の際に軟化剤(D)、好ましくは鉱物油系軟化剤を配合した、いわゆる油展ゴムであってもよい。鉱物油系軟化剤としては、従来公知の鉱物油系軟化剤たとえばパラフィン系プロセスオイルなどが挙げられる。

また、エチレン・ α ーオレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム(a 1)のムーニー粘度 $[ML_{1+4}$ (100℃)] は、通常10~250、好ましくは30~150である。上記のようなエチレン・ α ーオレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム(a 1)は、従来公知の方法により製造することができる。

また、本発明のエチレンと α ーオレフィンと必要に応じて非共役ポリエンとの共重合体ゴムとしては、エチレンと炭素原子数3~20、好ましくは3~12、さらに好ましくは3~8の α ーオレフィンとを共重合したエチレン・ α ーオレフィン共重合体ゴム(a2)を用いることもできる。

このようなエチレン・αーオレフィン共重合体(a2)としては、具体的には、エチ35 レン・プロピレン共重合体ゴム(EPR)、エチレン・1ーブテン共重合体ゴム(EBR)、エチレン・1ーオクテン共重合体ゴム(EOR)などを挙げることができる。 エチレン・αーオレフィン共重合体ゴム(a2)のメルトフローレート(MFR; AST

M D 1238, 190 $^{\circ}$ C、2. 16kg荷重)は、通常0. 1 $^{\circ}$ 100g/10分、 好ましくは0. 2 $^{\circ}$ 50g/10分、さらに好ましくは0. 5 $^{\circ}$ 30g/10分であることが望ましい。

エチレン・ α ーオレフィン共重合体ゴム (a 2) を構成する α ーオレフィンは、エチレン・ α ーオレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム (a 1) を構成する α ーオレフィンと同様の α ーオレフィンを例示することができる。

エチレン・ α ーオレフィン共重合体ゴム(a 2)は、エチレンから誘導される構成単位含 45 量(エチレン含量)が 5 0 モル%以上、通常 5 0 ~ 9 0 モル%、好ましくは 6 0 ~ 8 5 モル%であり、炭素原子数 3 ~ 2 0 の α ーオレフィンから誘導される構成単位含量(α ーオレフィン含量)が 5 0 モル%以下、通常 5 0 ~ 1 0 モル%、好ましくは 4 0 ~ 1 5 モル%である。

エチレンと α ーオレフィンと必要に応じて非共役ポリエンとの共重合体ゴムは、1種

40



以上のエチレン・ α -オレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム (a 1) のみからなっていてもよく、1種以上のエチレン・ α -オレフィン共重合体ゴム (a 2) のみからなっていてもよく、また、(a 1) と (a 2) とを併用してもよい。その場合、(a 1) と (a 2) との比率については、特に制限はないが、たとえばエチレン・ α -オレフィン共重合体ゴム (a 2) は、エチレン・ α -オレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム (a 1) およびエチレン・ α -オレフィン共重合体ゴム (a 2) の合計量100重量部に対して、50重量部以下、通常は10~50重量部の量で用いられる。

アイソタクティックポリプロピレン(B)

10 本発明のアイソタクティックポリプロピレン (B) は、 13 C -NMRにより測定されるアイソタクティックペンタッド分率が 0.8以上であり、特に 0.85 以上のものが好ましい。アイソタクティックポリプロピレン (B) は、プロピレン単独重合体、プロピレンとエチレンおよび/または炭素原子数 $4\sim20$ の α -オレフィンとをランダム共重合あるいはプロック共重合したプロピレン共重合体である。

20 プロピレンと共重合させるコモノマーとしては、エチレン、1-ブテンが好ましい。 これらの α -オレフィンは、1種単独で、あるいは2種以上組み合わせて用いることができる。

このプロピレン共重合体におけるプロピレンから誘導される構成単位含量(プロピレン含量)は、通常 $50\sim90$ 重量%、好ましくは $55\sim85$ 重量%であり、コモノマーから誘導される構成単位含量(コモノマー含量)は、通常 $50\sim10$ 重量%、好ましくは $45\sim15$ 重量%である。なお、プロピレン共重合体の組成は、13 C - NMR による測定で求められる。

本発明に用いられるアイソタクティックポリプロピレン(B)は、公知の重合方法により 製造することができる。あるいは市販のものを入手して使用することもできる。

30 アイソタクティックポリプロピレン (B) は、メルトフローレート (MFR; ASTM D 1238, 230℃、荷重2. 16kg) が通常0. 01~100g/10分、好ましくは0. 1~80g/10分、さらに好ましくは0. 3~60g/10分である。

シンジオタクティックポリプロピレン (C)

35 本発明においてシンジオタクティックポリプロピレン (C) は、13 C-NMRで測定した シンジオタクティックペンタッド分率が 0.60以上であり、好ましくは 0.65以上の 高立体規則性のものが利用できる。

また、シンジオタクティックポリプロピレン(C)としては、シンジオタクティックポリプロピレン構造のプロピレン単独重合体のみならず、プロピレンとエチレンまたは 炭素数 4 以上の αーオレフィンとの共重合体も利用できる。共重合体中の他のオレフィンとしてのエチレンまたは炭素数 4 以上の αーオレフィンの含量としては 6 重量%以下のものが好ましく利用される。

シンジオタクティックポリプロピレン構造の単独または共重合体を製造するに用いる触媒としては、前述の文献に記載された化合物の他に特開平2-41303号公報、特開平45 2-41305号公報、特開平3-179006号公報、特開平4-69394号公報に記載されているような互いに非対称な配位子を有する架橋型遷移金属化合物および助触媒からなるような触媒を挙げることができるが、異なる構造の触媒であっても¹³C-NMRによって測定されるシンジオタクティックペンタッド分率が0.6以上のポリプロピレンを製造できるものであれば利用できる。



遷移金属触媒に対する助触媒(好ましくはアルミノキサン)の使用割合としては通常 $10\sim100000$ ののののモル倍、好ましくは $50\sim5000$ モル倍である。また重合条件については特に制限はなく不活性媒体を用いる溶媒重合法、あるいは実質的に不活性媒体の存在しない塊状重合法、気相重合法も利用できる。重合温度としては $-100\sim200$ 、 重合圧力としては常圧 ~100 kg/cm²-Gで行うのが一般的である。好ましくは0 ~100 、常圧 ~50 kg/cm²-Gである。

これらシンジオタクティックポリプロピレン (C) の分子量としてはASTM-D1238、230 $^{\circ}$ 、2.16kg荷重で測定したメルトフローインデックス(メルトフローレート)が0.01~100g/10分、好ましくは0.05~50g/10分の範囲の比較的分子量が高いものを利用すると押出成形物の物性の点で好ましい。

本発明で使用されるシンジオタクティックポリプロピレン (C) には必要に応じて公知 の添加剤、例えばブロッキング防止剤、滑剤、結晶核剤、紫外線吸収剤、熱安定剤、耐候 安定剤、耐放射線剤、顔料、染料等を添加してもよい。

15 軟化剤 (D)

軟化剤とは、加工性や硬度の調整剤として用いられるものであり、たとえばゴム工業便覧 (日本ゴム協会編、昭和48年刊)において説明されている。 具体的には、

プロセスオイル、潤滑油、パラフィン、流動パラフィン、ポリエチレンワックス、ポリプロピレンワックス、石油アスファルト、ワセリン等の石油系軟化剤;

コールタール、コールタールピッチ等のコールタール系軟化剤;

ヒマシ油、アマニ油、ナタネ油、大豆油、椰子油等の脂肪油系軟化剤;

トール油;

10

20

35

40

サブ、(ファクチス);

25 蜜ロウ、カルナウバロウ、ラノリン等のロウ類; リシノール酸、パルミチン酸、ステアリン酸、ステアリン酸がリウム、ステアリン酸カル シウム、ラウリン酸亜鉛等の脂肪酸および脂肪酸塩; ナフテン酸;

パイン油、ロジンまたはその誘導体;

30 テルペン樹脂、石油樹脂、クマロンインデン樹脂、アタクチックポリプロピレン等の合成 高分子物質;

ジオクチルフタレート、ジオクチルアジペート、ジオクチルセバケート等のエステル系軟 化剤:

マイクロクリスタリンワックス、液状ポリプタジエン、変性液状ポリプタジエン、液状ポリイソプレン、末端変性ポリイソプレン、水添末端変性ポリイソプレン、液状チオコール、 炭化水素系合成潤滑油などが挙げられる。中でも、石油系軟化剤、特にプロセスオイルが 好ましく用いられる。

軟化剤(D)は、熱可塑性エラストマーを製造する際に、他の原料とともに添加してもよいし、用いる原料ゴムをあらかじめ軟化剤(D)で油展しておいてもよい。

架橋剤(E)

本発明で用いられる架橋剤(E)としては、たとえば有機過酸化物、イオウ、イオウ化合物、フェノール樹脂等のフェノール系加硫剤などが挙げられるが、中でも有機過酸化物が好ましく用いられる。

有機過酸化物としては、具体的には、ジクミルペルオキシド、ジーtertーブチルペルオキシド、2,5ージメチルー2,5ー ジー(tertーブチルペルオキシ)へキサン、2,5ージメチルー2,5ー ジ (tertーブチルペルオキシ)へキシンー3、1,3ービス(tertーブチルペルオキシイソプロピル)ベンゼン、1,1ービス(tertーブチルペルオキシ)ー3,3,5ートリメチルシクロヘキサン、nーブチルー4,4ー

10

15

20

25

30

35

40

45



ビス (tert- ブチルペルオキシ) バレレート、ベンゾイルペルオキシド、p-クロロベンゾイルペルオキシド、2,4-ジクロロベンゾイルペルオキシド、tert- ブチルペルオキシベンゾエート、tert-ブチルペルベンゾエート、tert-ブチルペルオキシイソプロピルカーボネート、ジアセチルペルオキシド、ラウロイルペルオキシド、tert-ブチルクミルペルオキシドなどが挙げられる。

中でも、臭気性、スコーチ安定性の点で 2 、5-ジメチル-2 、5-ジ (tert-ブチルペルオキシ) へキサン、2 、5-ジメチル-2 、5-ジ (tert-ブチルペルオキシ) へキシン-3 、1 、3-ビス (tert-ブチルペルオキシイソプロピル) ベンゼン、1 、1-ビス (tert-ブチルペルオキシ) -3 、3 、5-トリメチルシクロヘキサンおよび<math>n-ブチル-4 、4-ビス (tert-ブチルペルオキシ) バレレートが好ましく、中でも 1 、1 の 1 の

この有機過酸化物は、ゴム成分(A1)、アイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)の合計量100重量部に対して、通常 $0.01\sim1.0$ 重量部、好ましくは約 $0.03\sim0.9$ 重量部の割合で用いられる。有機過酸化物を上記割合で用いると、耐熱性、引張特性、弾性回復性、反撥弾性等のゴム的性質および強度が十分な熱可塑性エラストマーが得られる。また、この熱可塑性エラストマーは成形性に優れている。

本発明においては、前記有機過酸化物による架橋処理に際し、硫黄、pーキノンジオキシム、p,p'ージベンゾイルキノンジオキシム、NーメチルーN,4ージニトロソアニリン、ニトロベンゼン、ジフェニルグアニジン、トリメチロールプロパンーN,N'ーmーフェニレンジマレイミド等の架橋助剤、あるいはジビニルベンゼン、トリアリルシアヌレート、エチレングリコールジメタクリレート、ジエチレングリコールジメタクリレート、ポリエチレングリコールジメタクリレート、トリメチロールプロパントリメタクリレート、アリルメタクリレート等の多官能性メタクリレートモノマー、ビニルブチラートまたはビニルステアレート等の多官能性ビニルモノマーを配合することができる。このような化合物により、均一かつ緩和な架橋反応が期待できる。特に、本発明においてはジビニルベンゼンを用いると、

取扱い易さ、前記被処理物の主成分たるゴム成分 (A1)、アイソタクティックポリプロピレン (B) およびシンジオタクティックポリプロピレン (C) 等への相溶性が良好であり、かつ有機ペルオキシド可溶化作用を有し、有機過酸化物の分散助剤として働くため、熱処理による架橋効果が均質で、流動性と物性のバランスのとれた熱可塑性エラストマーが得られるため最も好ましい。

本発明においては、このような架橋助剤もしくは多官能性ビニルモノマーの配合量は、ゴム成分 (A1)、アイソタクティックポリプロピレン (B)、シンジオタクティックポリプロピレン (C)、および軟化剤 (D)の合計量100重量%に対して、通常、0.01~1.0重量%、特に0.03~0.9重量%の範囲が好ましく、この範囲内で架橋助剤もしくは多官能性ビニルモノマーを配合することにより、流動性に優れ、かつ、加工成形する際の熱履歴により物性の変化が少ない熱可塑性エラストマーが得られる。

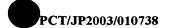
その他の成分

本発明に係る熱可塑性エラストマー中に、必要に応じて、スリップ剤、充填剤、酸化防止剤、耐候安定剤、着色剤等の添加剤を、本発明の目的を損なわない範囲で配合することができる。

上記スリップ剤としては、たとえば脂肪酸アミド、シリコーンオイル、グリセリン、ワックス、パラフィン系オイルなどが挙げられる。

これらの成分は、流動性や硬度の調整剤として軟化剤を動的に熱処理した後に添加しても良い。

充填剤としては、従来公知の充填剤、具体的には、カーボンプラック、クレー、タルク、 炭酸カルシウム、カオリン、ケイソウ土、シリカ、アルミナ、グラファイト、ガラス繊維



成形体

本発明に係る熱可塑性エラストマー成形体は、公知の成形方法により得られるが、特に 5 押出成形により製造するのが好ましい。押出成形は、一軸押出機、二軸押出機等の従来公 知の押出装置、成形条件を採用することができる。

成形品としては、グラスランチャネル、ウェザーストリップスポンジ、ボディパネル、ステアリングホイール、サイドシールド等の自動車部品、工業機械部品、電線被覆ゴム、コネクター、キャッププラグ等の電気電子部品、上水板、騒音防止壁等の土木建築部品、医

10 療部品、靴底、サンダル等の履物、ゴルフクラブグリップ、野球バットグリップ、水泳用フィン、水中眼鏡等のレジャー用品;ガスケット、防水布、ガーデンホース、ベルト等の雑品などの用途に供され、柔軟性、機械的強度、形状回復性、反撥弾性、高温機械物性などが要求されるものがあげられる。

本発明に係る熱可塑性エラストマーは、ゴム弾性、押出成形性に優れているので、容易 15 に目的とする成形品に成形することができる。

発明を実施するための最良の形態

以下、本発明を実施例により説明するが、本発明は、これら実施例により何ら限定されるものではない。

20 なお、実施例および比較例で用いた結晶性ポリプロピレンの融点(Tm)、実施例および 比較例で得られた熱可塑性エラストマー(TPE)のメルトフローレート(MFR)、実施 例および比較例で得られた熱可塑性エラストマーからなる成形体の硬度、引張強度、伸び、 圧縮永久歪み(CS)、押出成形性の測定ないし評価は、次の方法に従って行なった。

(1) メルトフローレート (MFR)

25 熱可塑性エラストマー組成物のメルトフローレートは、ASTM D1238に準拠して230℃、10kg荷重で測定した。

(2) 硬度

30

35

硬度は、JIS K6253に準拠して、ショアーA硬度を測定した。

測定は、プレス成形機によりシートを作製し、A型測定器を用い、押針接触後直ちに目盛りを読み取った。

(3) 引張強度および伸び

JIS K6251に準拠して、引張試験を下記の条件で行ない、破断時の引張強度と伸びを測定した。

試験は、プレス成形機によりシートを作製し、JIS3号試験片を打ち抜き引張速度 500mm/分の条件で行なった。

(4) 圧縮永久歪みCS

縦型射出成形機にて直径29.0mm、厚さ12.7mmの円柱状の成形品を製造し、 JIS K6262に準拠して、スペーサーにより25%圧縮、70℃、24時間熱処理 を行い、処理後23℃恒温室で30分放置した後、厚さを測定した。

40 (5)目やに

田辺プラスチック機械(株)社製 $50mm\phi$ 押出機にてベルト状ダイスを設置し、C1/C2/C3/C4/C5/H/D=160/170/180/190/190/190/190の温度条件にて熱可塑性エラストマーを押出成形し、ダイスに付着する目やにの単位押出量当たりの量を測定した。

45 (6) ガイドロールへの付着

上記(5)の押出機にて押出成形時、ダイスよりベルト状の成形体が水槽中に押し出され、水槽内をガイドロールにしたがって連続的に移送された。水槽中のガイドロールに成形品の付着が見られない場合を〇、付着が見られる場合を×とした。

WO 2004/020517





[参考例]

16kgf) であった。

内容積200リットルのオートクレーブをプロピレンで置換した後、常法にしたがって合 成したイソプロピルペンタジエニルー1ーフルオレンをリチウム化し、四塩化ジルコニウ ムと反応し再結晶することで得たイソプロピル(シクロペンタジエニルー1ーフルオレニ ル) ジルコニウムジクロリド 0.2 gと東ソー・アクゾ (株) 社製メチルアミノキサン (重 5 合度16.1)30gを装入し、次いで液状プロピレンを40kg装入し、次いで60℃ に昇温し該温度で1時間重合し、次いでメタノールを1kg裝入して脱灰し、次いで未反 応のプロピレンをパージして濾過して20.0kgのシンジオタクティックポリプロピレ ンを得た。このポリプロピレンは13C-NMRによればシンジオタクティックペンタッド 分率は 0. 793 であり、メルトフローインデックス(以下、MIと記す。230℃ 、 10 2. 16kgfで測定)は8.2g/10分、1,2,4トリクロロベンゼンで測定した 重量平均分子量と数平均分子量の比 (以下、Mw/Mnと記す。) は2.4であった。 のシンジオタクティックポリプロピレン100重量部に対して酸化防止剤[日本チバガイ ギー (株) 製、商品名 Irgaphos168 0.1重量部、日本チバガイギー (株) 製、商品名 イルガノックス1010] 0.05重量部、エチレンビスステアリルアマ イドO.1重量部を配合してして50mmφ単軸押出機で200℃にてペレットを製造し た (以下、SPPと略記する。)。SPPのMFRは10.2g/10分(230℃ 、2.

20 実施例1

ゴム成分として油展エチレン・プロピレン・5-エチリデンー2- ノルボルネン共重合体ゴム [エチレン含量:78モル%、プロピレン含量:22モル%、ヨウ素価:13、ムーニー粘度 [ML $_{1+4}$ (100°C)] 74、油展量:ゴム100重量部に対してパラフィン系プロセスオイル (出光興産(株) 製、商品名 PW-380) を62重量部;以下、E

25 PTと略す。] 66重量部とエチレン・プロピレン共重合体(エチレン含量:40モル%、 プロピレン含量60モル%、MFR=0.5g/10分(230℃、2.16kgf) 10重量部、

アイソタクティックポリプロピレン成分としてアイソタクティックホモポリプロピレン (MFR=0.5g/10分(230%,2.16kgf),以下PP-1と略す。) 7.

5重量部とアイソタクティックホモポリプロピレン(MFR=1.5g/10分(230℃、2.16kgf)、以下PP-2と略す。) 14重量部、
 SPPを2.5重量部、

カーボンブラックマスターバッチ (カーボンブラック40重量%、低密度ポリエチレン60重量%) 2.5重量部、

35 酸化防止剤としてフェノール系酸化防止剤 [日本チバガイギー(株)製、商品名 イルガ ノックス1010] 0. 1重量部と、

耐候剤としてジアゾ系耐候安定剤 [日本チバガイギー(株) 製、商品名 チヌビン326] 0.1重量部とHALS系耐候安定剤 [三共(株) 製、商品名 Sanol LS-77 0] 0.05重量部、

40 滑剤として脂肪酸アミド系滑剤 [ライオン(株)製、商品名アーモスリップCP] 0.3 重量部、

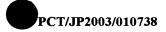
架橋剤として有機過酸化物 [日本油脂(株) 製、商品名 パーヘキサ25B] 0.28重量部と、

架橋助剤としてジビニルベンゼン (DVB) O. 21重量部とを

45 ヘンシェルミキサーで充分混合し、押出機 [品番 TEM-50、東芝機械(株)製、L /D=40、シリンダー温度:C1~C2 120℃、C3~C4 140℃、C5~C 6 180℃、C7~C8 200℃、C9~C12 220℃、ダイス温度:210℃、 スクリュー回転数:200rpm、押出量:40kg/h)にてパラフィン系プロセスオ イル [出光興産(株)製、商品名 PW-380] 20重量部をシリンダーに注入しなが

WO 2004/020517





ら造粒を行ない、熱可塑性エラストマーのペレットを得た。 このペレット状の熱可塑性エラストマーより得られた成形体とその押出成形性について前 記方法に従って評価した。その結果を表1に示す。

5 実施例2

実施例1において、SPPを5重量部とPP-1を5重量部とした以外は実施例1と同様に行った。その結果を表1に示す。

比較例1

10 実施例1において、SPPを添加せず、PP-1を10重量部に変更した以外は、実施 例1と同様に行った。 その結果を表1に示す。

比較例2

実施例1において、SPP20重量部、PP-1を4重量部、PP-2を無添加とした 15 以外は、実施例1と同様に行った。 その結果を表1に示す。



表 1

	報報		実施例1	実施例1実施例2比較例1比較例2	比較例1	比較例2
	ゴム成分	重量%	42. 3	42.3	42.3	42.3
英	アインタクティックPP	重量%	17.9	15.8	20.0	ი ი
	シンジオタクティックPP	%喜真	2. 1	4. 2		16.7
	パラフィン系 プロセスオイル	%喜重	37.7	37. 7	37.7	37.7
カーボンマス	カーボンマスターバッチ添加量	重量即	2.5	2.5	2.5	2.5
架橋	過酸化物	重量部	0. 28	0. 28	0. 28	0. 28
架橋助剤	ジビニルベンゼン	軍量部	0. 21	0.21	0. 21	0. 21
	MFR	g/10min	39	37	40	21
	硬度	ショアーA	72	70	74	69
物性	引張強度	МРа	4.6	4. 4	4.4	4.0
	伸び	%	450	480	390	500
	圧縮永久歪み	%	45	44	45	46
押出特性	日やに	gー目やに /ton一材料	1.9	7.5	14. 2	19
:	ガイドロールへの密着	1	兼	無し	兼	有り

5 産業上の利用可能性

本発明に係る熱可塑性エラストマーは、ゴム弾性、押出成形性に優れているので、容易 に目的とする成形品に成形することができる。



請求の範囲

- 一部または全部が架橋されたゴム(A)、アイソタクティックペンタッド分率が0. 8以上であるアイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティックペンタッド 分率が0.6以上であるシンジオタクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D) を含み、前記架橋されたゴム(A)、アイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオ タクティックポリプロピレン(C)および軟化剤(D)の合計100重量%に対してシン ジオタクティックポリプロピレン(C)が0.5~10重量%の範囲にあり、ASTM D 1238、230℃、10kg荷重で測定したメルトフローレートが0.01~1000 g/10分である熱可塑性エラストマー。
 - 2. 一部または全部が架橋されたゴム (A) を 5~94重量%、 アイソタクティックポリプロピレン (B) を 4.5~85重量%、 シンジオタクティックポリプロピレン (C) を 0.5~10重量%、 および軟化剤 (D) を 1.0~60重量% 含有する請求の範囲第1項記載の熱可塑性エラストマー。 ((A)、(B)、(C)、(D) の合計を100重量%とする。)
- 3. ゴム成分(A1)、アイソタクティックポリプロピレン(B)、シンジオタクティッ 20 クポリプロピレン(C)および軟化剤(D)を含有する混合物を、架橋剤(E)の存在下 に動的に熱処理することにより得られる請求の範囲第1項記載の熱可塑性エラストマー。
- 4. ゴム成分(A1)、ポリプロピレン、および軟化剤(D)を含有する混合物を架橋剤(E)の存在下に動的に熱処理した後に、さらにポリプロピレンを添加して溶融混練することにより得られる請求の範囲第1項記載の熱可塑性エラストマー。(ここで、ポリプロピレンはアイソタクティックポリプロピレン(B)および/またはシンジオタクティックポリプロピレン(C)である。)
- 5. ゴム成分(A1)がムーニー粘度(ML₁₊₄(100℃))が10~250の範囲に あるエチレン・αーオレフィン・非共役ポリエン共重合体ゴム(a1)及び/又はAST M D1238、190℃、2.16kg荷重で測定したメルトフローレートが0.1~100g/10分のエチレン・αーオレフィン共重合体ゴム(a2)であり、アイソタクティックポリプロピレン(B)のASTM D1238、230℃、2.16kg荷重で測定したメルトフローレートが0.01~100g/10分の範囲にあり、シンジオタクティックポリプロピレン(C)のASTM D1238、230℃、2.16kg荷重で測定したメルトフローレートが0.01~100g/10分の範囲にある請求の範囲第3項または第4項記載の熱可塑性エラストマー。
- 6. 架橋剤(E)が有機過酸化物である請求の範囲第3ないし5項のいずれかに記載の 40 熱可塑性エラストマー。
 - 7. 請求の範囲第1ないし6項のいずれかに記載の熱可塑性エラストマーを押出成形加工してなる成形体。

15



Internal application No.
PCT/JP03/10738

<u></u>						
A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int.Cl ⁷ C08L21/00, C08L23/10, C08K5/14						
According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC						
B. FIELDS SEARCHED						
Minimum do	ocumentation searched (classification system followed b	y classification symbols)	1			
Int.Cl ⁷ C08L7/00-21/02, C08L23/10, C08K5/14						
Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched						
Jitsuyo Shinan Koho 1926—1996 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994—2003 Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971—2003 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996—2003						
Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)						
- ,						
c. Docu	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT					
Category*	Citation of document, with indication, where app	propriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.			
Y		micals, Inc.),	1-7			
	02 August, 2000 (02.08.00),					
]	Claims; Par. No. [0001] (Family: none)					
Y		icals, Inc.),	1-7			
	16 January, 2001 (16.01.01), Claims; Par. No. [0001]					
	(Family: none)					
,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		·			
1	·		·			
1						
1						
	<u> </u>					
	er documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.				
* Special categories of cited documents: "T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application investigated to						
consid	document but published on or after the international filing	understand the principle or theory und "X" document of particular relevance; the	lerlying the invention cannot be			
date		considered novel or cannot be considered step when the document is taken alon	red to involve an inventive			
"L" docum	ent which may throw doubts on priority claim(s) or which is o establish the publication date of another citation or other	"Y" document of particular relevance; the	claimed invention cannot be			
specia	I reason (as specified) ent referring to an oral disclosure, use, exhibition or other	considered to involve an inventive ste combined with one or more other suc	n documents, such			
means		combination being obvious to a perso document member of the same patent	n skilled in the art			
than the priority date claimed						
Date of the	actual completion of the international search	Date of mailing of the international sear 09 December, 2003	ch report (09.12.03) -			
25 1	November, 2003 (25.11.03)	OF BECOMBOLY 2000	(00.22.00)			
Name and mailing address of the ISA/		Authorized officer				
Japanese Patent Office						
		Telephone No.				
1	· - ·	i				



国際調査報告

国際出願番号 PCT/JP03/10738

A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) Int. Cl ⁷ C08L21/00、C08L23/10、C08K5/14					
B. 調査を行った分野 調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC)) Int. Cl' C08L7/00-21/02、C08L23/10、C08K5/14					
最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの 日本国実用新案公報 1926-1996年 日本国公開実用新案公報 1971-2003年 日本国登録実用新案公報 1994-2003年 日本国実用新案登録公報 1996-2003年					
国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)					
C. 関連すると認められる文献					
引用文献の	1. たは、この関連ナス体証の事子	関連する 請求の範囲の番号			
カテゴリー*引用文献名 及び一部の箇所が関連するとJP 2000-212348 AY 0.08.02,特許請求の範囲、 (ファミリーなし)	(三井化学株式会社) 200	1-7			
JP 2001-11247 A 1.01.16,特許請求の範囲、 (ファミリーなし)		1-7			
		(全元 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 +			
□ C欄の続きにも文献が列挙されている。	□ パテントファミリーに関する別	政を参照。			
* 引用文献のカテゴリー 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す) 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願	の日の後に公表された文献 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの 「&」同一パテントファミリー文献				
国際調査を完了した日 25.11.03	国際調査報告の発送日 09.12.03				
国際調査機関の名称及びあて先 日本国特許庁(ISA/JP) 郵便番号100-8915 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号	特許庁審査官(権限のある職員) 三谷 祥子 電話番号 03-3581-1101	1.12			